システム工学群

宇宙地球探査システム研究室 1180170 安河内 祐輔

# 1 序論

# 1.1 背景

プロペラは、様々なモノ、例えば、扇風機や飛行機で推進 力を得る方法の一つとして利用されている.飛行機の推進力 を得る方法には、プロペラ、ジェットエンジン、ロケットエ ンジンの3つであり、その中でも回転翼が最もエネルギー効 率が良い.また、回転翼のレイノルズ数 (*Re*)帯域は低レイノ ルズ数域と呼ばれ、未だに未解明の部分がある.

## 1.2 目的

現在,高層大気中や火星などで観測を行うための手法は限 られている.そこで著者は希薄大気中での回転翼型ドローン を用いた観測手法の確立を検討した.現在ドローンが観測に 用いられている高度は約5000 m付近までであり,さらに高高 度域においての基礎的な数値検討と真空チャンバーを用い実 測を行う.大気密度が低い条件でプロペラの推力がどれだけ 得られるか定量的に確認する.それによってドローンが高高 度で運用可能か具体的な知見を得る.さらに火星大気中で運 用できる推力がプロペラで得られないか,推力試験により評 価することを目的とする.

#### 2 プロペラの推力

#### 2.1 レイノルズ数

流体の粘性を表す物性値は動粘度であるが、流れに対する 粘性の影響力を支配するのはレイノルズ数 Re という無次元 量である.流体の動粘度(動燃性係数)を $v(m^2/s)$ ,流れの代 表速度を $V_t(m/s)$ ,流れ場の代表長さをL(m)とすれば、レイ ノルズ数 Re は、

$$Re = \frac{V_t L}{\nu} \tag{1}$$

# と定義する.

#### 2.2 ラセン速度

プロペラのラセン速度V<sub>t</sub>(m/s)はプロペラの回転数n(1/s),

飛行機の前進速度V(m/s), プロペラ径D(m)の関数で表される.回転方向速度は $2\pi rn$ であり, (ここでプロペラのスパン長r(m))進行速度はVである.先端速度 $U_t$ は回転方向速度 $\pi Dn$ ,進行速度Uのベクトルの和から

$$V_t = \sqrt{(V^2 + (\pi Dn)^2)^2}$$
(2)

となる.

#### 2.3 推力理論式

プロペラの推力T(N)またはT(kgf)は、単位時間当たりの回 転数n(1/s)、直径D(m)、空気密度 $\rho(kg/m^3)$ 、(同じく[3]に従 い、ここでは $\rho(\frac{kg/m^3}{m/s^2})$ )の関数で表される推力Tの関数であり、 その比例常数を $C_t$ とすると、プロペラの推力理論式

$$T = C_t \cdot \rho n^2 D^4 \tag{3}$$

が得られる.

#### 3 推力測定実験

チャンバー実験として,研究室内の宇宙実験用真空装置を 用い地球大気の高度0~18 kmを模擬した圧力条件を再現し, 各種パラメータを変化させながら実験を行い APC の6×4E (6 inch), 8×6E (8 inch), 11×7E (11 inch) のプロペラ について特性評価を行った.実験環境として気温 25 ℃とし, 真空引き後に,十分時間が経過してから実験を開始した.

真空チャンバーには2つの圧力計(コールドカッソード・ピ ラニ真空計(cc),圧力トラデューサー式デジタル圧力指示計 (pt))があり、本実験では両方の圧力計を用いた.

開発した推力測定装置は、プロペラを回転させることにより推力を発生させ推力と回転数を定量的に測定可能な装置である(Fig. 1).



Fig. 1 Schematic diagram of thrust measuring device.

#### 3.1 チャンバー実験での実験方法

本実験では, チャンバー内を高度 18 (km)付近の気圧まで 下げた.高度 18 (km)付近の気圧で実験を行った.次に目標 高度まで気圧を変化させ再度実験を行った.これを大気圧状 態になるまで繰り返した.本実験で使用した高度は18, 15, 12, 10, 6, 3, 0 (km)である.

## 3.2 圧力計について

宇宙実験用真空装置には2つの圧力計(コールドカッソー ド・ピラニ真空計,デジタル圧力指示計)があり,本実験で は両方の圧力計を用いた.しかし,コールドカソード・ピラ ニ真空計の測定精度は1E - 7~1E - 4 (Pa):±30%が保障され ているので,100 (hPa)以下の気圧ではコールドカソード・ピ ラニ真空計のみ用いた.また室温25℃で実験を行った.

例えば、コールドカッソード・ピラニ真空計で120 (hPa)、
デジタル圧力指示計で82 (hPa)の値を示した場合、以降では
[cc120, pt82(hPa)]と表記する.圧力計ptの実験条件をTable
1 に示す.

Table 1 Experimental condition of each propeller with pt-type pressure gauge (6, 8, 11 inch).

			6 inch	8 inch	11 inch
[km]	[°C]	[hPa]	pt [hPa]	pt [hPa]	pt [hPa]
1回目 18	25	75	/	/	/
2回目 18	25	75	/	/	/
3回目 18	25	75	/	/	/
15	25	121	121	121	120
12	25	193	193	193	192
10	25	264	264	264	264
6	25	472	472	472	471
3	25	701	701	701	699
0	25	1013	1001	1003	1001

## 3.3 解析結果

チャンバー実験の結果として本要旨には 11 inch の一部の データを記載する.



Fig. 2 Reynolds number and altitude (11 inch).



Fig. 3 Thrust coefficient and altitude (11 inch, 5000 rpm).
3.4 考察
これらの結果より高度が上がれば大気密度は下がるので動

粘数係数の式 $v = \frac{\mu}{\rho}$ より動粘数係数(v)が大きくなる. レイノ ルズ数の式 $Re = \frac{V_t L}{v}$ に動粘性係数vの式を代入すると,  $Re = \frac{\rho V_t L}{\mu}$ となる. 粘性係数 $\mu$ は理科年表(4)より数+Paまで 一定である. よってレイノルズ数Re変化は大気密度 $\rho$ の変化 に依存する. また,大気密度と高度の関係式は $\rho = \rho_0 e^{-\frac{Z}{\mu}}$ ( $\rho_0$ :大気圧の密度, Z:高度, H:スケールハイト)なのでレ イノルズ数Reの式に代入すると, $e = \frac{\rho_0 V_t L}{\mu} e^{-\frac{Z}{\mu}}$ となる. よっ てレイノルズ数Reは高度変化に伴い exp で変化する. これよ りラセン速度一定のとき,各プロペラでの高度変化によるレ イノルズ数Re変化は実験を行わなくても求めることができ る.よって,どの高度でレイノルズ数Re=10000を下回るのか を理論的に求めることができ,それにより推力係数を維持で きる高度が求まる.

圧力計は Fig. 3 より圧力計 cc では高度変化に伴い推力係 数変化は桶型に変化しておりレイノルズ数*Re*が減少してい るが推力係数が増加する奇妙な変化をしている. 圧力計 pt で は高度上昇に伴い推力係数 pt は単調減少している. よって著 者は圧力計 pt の方が正確であると考えた.

6 inch より 11 inch の方が推力係数 pt と高度のグラフの値 が顕著なのは、ディスク直径Dが大きいことが考えられる. それは、プロペラのラセン速度の式 $V = \sqrt{V^2 + (2\pi rn)^2}$ より 11 inch の方がr (75%のスペン長r) 大きいので速度が速く なる.また、回転数n(1/s)またはプロペラの弦長を 2 倍する とレイノルズ数Reは 2 倍になる.しかし、高度 18 (km)で 5000 (rpm)のときレイノルズ数(Re) =5000 程度で 2 倍して も 10000(rpm)でレイノルズ数Re =10000 程度にしかならな い.よって、高度 18 (km)以上または火星で使用する場合に はそれ専用のプロペラを作る必要がある.

## 4 結論

本研究は、地球大気高高度域や火星大気中での SUAV 運用に 向けたプロペラの推力評価を目的としてプロペラについての 理論を調査し、市販のドローン用プロペラを用いて推力と回 転数を計測可能な実験装置の開発および大気圧から高度 18km までの条件を模擬した推力の計測を行った.本実験で用いた コールドカソード・ピラニ真空計(cc)では大気圧から数十 hPaは正確に測定できていない.トランスデュサー型圧力計 (pt)に加えて大気圧から数十 hPaの帯域が得意な圧力計もシ ステム内に加える必要がある.

# 文献

- (1) 公益社団法人 日本航空協会,航空工学講座 6 プ ロペラ, pp. 13-17, 2014.
- (2) 東 昭, 航空工学(I),機械工学選書, pp. 139-212, 1989.
- (3) 大塚光,中村拓磨,桐林星河,永谷圭司,吉田和哉, 高度変化に伴う回転翼型小型 UAV 用プロペラの推力 低下の評価,2013-JSASS-OTK,2013.
- (4) 国立天文台,理科年表, pp. 332-335, pp. 385-397, 2018.